

(12) NACH DEM VERTRÄG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum
Internationales Büro(43) Internationales Veröffentlichungsdatum
29. April 2004 (29.04.2004)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer
WO 2004/036093 A1(51) Internationale Patentklassifikation⁷: **F16H 61/42**,
B60K 28/16, 17/356

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): **SHRIVE, Chris**
[GB/GB]; 10 Cameron Street, Dunfermline KY 12 8 DP
(GB). **PERRY, Graham** [GB/GB]; 92 Buckstone Loan,
Edinburgh EH10 6UG (GB). **ESSIG, Heinz-Gerhard**
[DE/DE]; Albstrasse 17, 89173 Losense (DE).

(21) Internationales Aktenzelchen: PCT/EP2003/010986

(22) Internationales Anmeldedatum:
2. Oktober 2003 (02.10.2003)

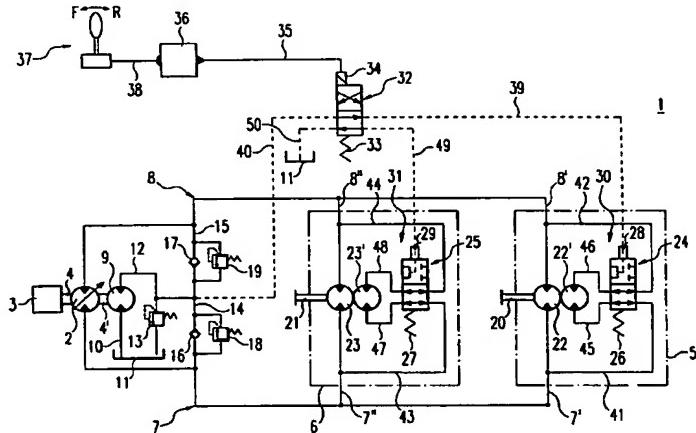
(25) Einreichungssprache: Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache: Deutsch

(30) Angaben zur Priorität:
102 48 028.1 15. Oktober 2002 (15.10.2002) DE(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): **BRUENINGHAUS HYDROMATIK GMBH**
[DE/DE]; Glockeraustrasse 2, 89275 Elchingen (DE).(84) Bestimmungsstaaten (regional): europäisches Patent (AT,
BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR,
HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, RO, SE, SI, SK, TR).*[Fortsetzung auf der nächsten Seite]*

(54) Title: CONTROL FOR HYDROSTATIC POWER TRAIN

(54) Bezeichnung: STEUERUNG FÜR EINEN HYDROSTATISCHEN FAHRANTRIEB



(57) Abstract: The invention concerns a control for a hydrostatic power train (1) comprising a hydraulic pump (2) which is connected, via a first main pipe and a second main pipe (7, 8), to a first hydromotor unit (5, 5') driving a front axle and to a second hydromotor unit (6, 6') driving a rear axle. The first and second hydromotor units (5, 5', 6, 6') can be adjusted in terms of their displacement via a first and a second variation device (30, 31, 30', 31') respectively. A direction of travel is defined as forward movement (F) or reverse movement (R) by a position of an operating lever (37). The first and the second variation devices (30, 31, 30', 31') are controlled by a control valve (32, 32') which takes up a first control position upon a forward movement (F) determined by the position of the operating lever (37) and which takes up a second control position upon reverse movement (R) determined by the operating lever (37). In the first control position, the first variation device (30, 30') is controlled such that the first motor unit (5, 5') is adjusted for a smaller displacement and, in the second control position, the second variation device (31, 31') is controlled such that the second motor unit (6, 6) is adjusted for a smaller displacement.

(57) Zusammenfassung: Die Erfindung betrifft Steuerung für einen hydrostatischen Fahr'antrieb (1) mit zumindest einer Hydropumpe (2), die über eine erste und eine zweite Hauptleitung (7, 8) mit einer ersten Hydromotoreinheit (5, 5'), die eine Vorderachse antreibt, und einer zweiten Hydromotoreinheit (6, 6'), die eine Hinterachse antreibt, verbunden

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

WO 2004/036093 A1

**Veröffentlicht:**

- mit internationalem Recherchenbericht
- vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche geltenden Frist; Veröffentlichung wird wiederholt, falls Änderungen eintreffen

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

ist. Die erste und die zweite Hydromotoreinheit (5, 5', 6, 6') sind über eine erste bzw. eine zweite Variationsvorrichtung (30, 31, 30', 31') in ihrem Schluckvolumen einstellbar. Eine Fahrtrichtung als Vorwärtsfahrt (F) oder Rückwärtsfahrt (R) ist durch eine Position eines Fahrhebels (37) vorgegeben. Die erste und zweite Variationsvorrichtung (30, 31, 30', 31') sind durch ein Steuerventil (32, 32') angesteuert, wobei das Steuerventil (32, 32') bei einer durch die Position des Fahrhebels (37) festgelegte Vorwärtsfahrt (F) eine erste Schaltposition und bei einer durch den Fahrhebel (37) festgelegten Rückwärtsfahrt (R) eine zweite Schaltposition einnimmt, wobei in der ersten Schaltposition die erste Variationsvorrichtung (30, 30') so angesteuert ist, dass die erste Hydromotoreinheit (5, 5') in Richtung kleineren Schluckvolumens verstellt wird und in der zweiten Position die zweite Variationsvorrichtung (31, 31') so angesteuert ist, dass die zweite Hydromotoreinheit (6, 6') in Richtung kleineren Schluckvolumens verstellt wird.

Steuerung für einen hydrostatischen Fahrantrieb

Die Erfindung betrifft eine Steuerung für einen hydrostatischen Fahrantrieb.

5

Hydrostatische Fahrantriebe, bei denen zwei Hydromotoren mit einer Hydropumpe verbunden sind und die Hydropumpe von einem Antriebsmotor angetrieben wird, sind als Fahrantriebe von Arbeitsmaschinen wie beispielsweise 10 Straßenwalzen bekannt. Um bei einem solchen System, bei dem jeweils ein Hydromotor der Vorder- bzw. der Hinterachse zugeordnet ist, die Drehmomentverteilung der einzelnen Motoren an die Einsatzbedingungen, also beispielsweise Bergfahrt oder Talfahrt, anzupassen, sind 15 verschiedene Systeme zur Traktionssteuerung bekannt.

In der DE 101 01 748 A1 ist beispielsweise ein System vorgeschlagen, bei dem einer elektronischen Steuereinheit Signale von Drucksensoren, die in der förderseitigen bzw. 20 in der saugseitigen Hauptleitung angeordnet sind, zugeführt werden. Auf Grund des Verlaufs der Drucksignale sowie des Verlaufs der Position eines Fahrhebels wird durch die elektronische Steuereinheit die jeweilige Fahrsituation des Fahrzeugs ermittelt. Hierzu wird ein 25 Schwellwert verwendet, der in Abhängigkeit von dem Verlauf der Position des Fahrhebels korrigiert wird, um verschiedene Fahrsituationen eindeutig voneinander unterscheiden zu können. Wird durch einen der Drucksensoren ein Druckwert ermittelt, der den korrigierten Schwellwert überschreitet, so wird die von 30 der elektronischen Steuereinheit ermittelte Fahrsituation dazu verwendet, an eine Verstellvorrichtung des bergseitigen Hydromotors ein elektrisches Signal zu Verstellung in Richtung kleineren Schluckvolumens zu 35 senden.

Das in der DE 101 01 748 A1 vorgeschlagene System hat den Nachteil, dass der bauliche Aufwand relativ groß ist. So sind nicht nur in beiden Hauptleitungen Drucksensoren

erforderlich, sondern darüber hinaus ein elektronisches Steuergerät, welches in der Lage ist, den Verlauf der Position des Fahrhebels zumindest kurzfristig zu speichern, um somit nicht nur einen momentanen Istwert 5 auswerten zu können, sondern die Änderung der Fahrhebelposition in die Ermittlung der Fahrsituation einbeziehen kann.

Aus der DE 196 38 421 A1 ist weiterhin eine 10 Traktionssteuerung bekannt, bei der ein Gefällesensor dazu verwendet wird, eine unerwünschte Verstellung eines talseitigen Hydromotors in Richtung kleinerer Schwenkwinkel zu verhindern. Das System basiert auf einer 15 Traktionssteuerung, welche aufgrund von Drehzahlsensoren voneinander abweichende Radumfangsgeschwindigkeiten an der Vorder- bzw. Hinterachse erkennt und durch ein Verstellen des Schluckvolumens eine Drehzahlanpassung des entsprechenden Hydromotors vornimmt. Dabei kann die 20 Situation entstehen, dass die Radumfangsgeschwindigkeit der talseitigen Achse bei einer Bergabfahrt durch auftretenden Schlupf kleiner ist als die Radumfangsgeschwindigkeit an der bergseitigen Achse. Aufgrund des regelnden Eingriffs der Traktionssteuerung würde dies zu einer Verstellung des talseitigen 25 Hydromotors in Richtung kleineren Schwenkwinkels führen, um die Drehzahl des Hydromotors zu erhöhen, was allerdings eine Reduzierung des Moments zur Folge hat. Um bei einer Talfahrt das Bremsmoment zu erhalten, wird die Information eines Gefällesensor verwendet, um die von der 30 Traktionssteuerung an die Verstellvorrichtung des Hydromotors gegebenen Steuerbefehle zu unterdrücken und somit die Verstellung des Hydromotors in Richtung kleineren Schwenkwinkels zu verhindern. Durch den Gefällesensor wird also eine Verstellung des 35 Schwenkwinkels des Hydromotors verhindert.

Das aus der DE 196 38 421 A1 bekannte System hat den Nachteil, dass ein Eingreifen durch die Traktionssteuerung lediglich dann erfolgt, wenn bereits ein Schlupf

aufgetreten ist. Eine Reduzierung des übertragenen Drehmoments an einer der Achsen, bevor es zum Auftreten von Schlupf an einer der Achsen kommt, ist dagegen nicht vorgesehen.

5

Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, eine Steuerung für einen hydrostatischen Fahr'antrieb zu schaffen, bei der auf einfache Weise eine präventive Verstellung von Hydromotoreinheiten erfolgt, um der Neigung zum Ausbilden von Schlupf entgegenzuwirken.

10

Die Aufgabe wird durch die erfindungsgemäße Steuerung für einen hydrostatischen Fahr'antrieb mit den Merkmalen des Anspruchs 1 sowie alternativ der nebengeordneten Ansprüche 15 2 und 13 gelöst.

Bei der erfindungsgemäßen Steuerung für den hydrostatischen Fahr'antrieb ist von Vorteil, dass die unterschiedliche Verteilung der Antriebsmomente auf die 20 Vorder- bzw. Hinterachse des Fahrzeugs aufgrund eines einfachen Signals erfolgt. Gemäß den Patentansprüchen 1 und 2 ist dieses einfache Signal entweder die über den Fahrhebel vorgegebene Fahrtrichtung oder die Neigungsrichtung des Fahrzeuges, welche durch einen 25 Neigungssensor ermittelt wird. Entsprechend der Fahrtrichtung oder der ermittelten Neigung des Fahrzeugs wird ein Steuerventil betätigt, durch das mittels einer an der jeweiligen Hydromotoreinheit vorgesehenen Variationsvorrichtung eine Hydromotoreinheit in Richtung 30 kleineren Schluckvolumens verstellt wird. Durch die Verstellung der Hydromotoreinheit in Richtung kleineren Schluckvolumens wird das an der entsprechenden Achse übertragbare Drehmoment verringert, so dass einer Entstehung von Schlupf entgegengewirkt wird.

35

Bei dem Gegenstand des Patentanspruchs 13 wird an Stelle eines elektrischen Signals das Vorzeichen der Druckdifferenz zwischen einer ersten und einer zweiten Hauptleitung verwendet, um die Variationsvorrichtung der

jeweiligen Hydromotoreinheit mittels einer Steuerventileinheit so mit Druck zu beaufschlagen, dass eine der beiden Hydromotoreinheiten in Richtung kleineren Schwenkwinkels verstellt wird. Die Verwendung des 5 Vorzeichen der Druckdifferenz zwischen der ersten und der zweiten Hauptleitung hat dabei den Vorteil, dass sowohl für Vorwärtsfahrt als auch für Rückwärtsfahrt jeweils die Hydromotoreinheit derjenigen Achse in Richtung kleineren Schluckvolumens verstellt wird, die zur Bergseite hin 10 orientiert ist. Durch die Druckumkehr in der ersten und zweiten Hauptleitung bei einer Talfahrt wird dabei auch für eine Talfahrt die jeweils zur Bergseite hin orientierte Hydromotoreinheit in Richtung kleineren Drehmoments verschwenkt, so dass auch beim Bremsen bergab 15 eine optimale Momentenverteilung an den Achsen erreicht wird.

In den Unteransprüchen sind vorteilhafte Weiterbildungen der erfindungsgemäßen Steuerung dargestellt.

20 Insbesondere ist es vorteilhaft, an dem Steuerventil bzw. der Steuerventileinheit eine zusätzliche Schaltposition vorzusehen, in der sowohl die Hydromotoreinheit der Vorderachse wie auch die Hydromotoreinheit der Hinterachse 25 in Richtung kleineren Schluckvolumens verstellt sind, um somit eine höhere Fahrgeschwindigkeit beispielsweise für eine Transportfahrt zu ermöglichen.

Ein weiterer Vorteil ist es, gleichzeitig mit der 30 Verstellung einer Hydromotoreinheit in Richtung kleineren Drehmoments das Schluckvolumen der anderen Hydromotoreinheit entgegengesetzt in Richtung größeren Schluckvolumen zu verstellen, so dass die Summe der Schluckvolumen konstant bleibt. Hierfür kann insbesondere 35 vorteilhaft eine Hydromotoreinheit verwendet werden, welche aus mehreren Hydromotoren besteht, die jeweils ein konstantes Schluckvolumen haben. Zur Veränderung des Schluckvolumens einer solchen Hydromotoreinheit kann dann

jeweils einer der Hydromotoren zugeschaltet bzw. abgeschaltet werden.

Gemäß einer anderen vorteilhaften Weiterbildung ist 5 vorgesehen, dass das Schluckvolumen der Hydromotoreinheiten kontinuierlich verstellbar ist. Hierzu ist das Steuerventil bzw. die Steuerventileinheit ebenso wie die an den Variationsvorrichtungen jeweils vorgesehenen Stellventile als kontinuierlich verstellbare 10 Ventile ausgeführt. Insbesondere bei Verwendung eines Neigungssensors, welcher nicht nur das Vorhandensein eines Gefälles oder einer Steigung sondern auch deren Steilheit ermittelt, kann somit eine kontinuierliche Verschiebung des Verhältnisses zwischen dem Drehmoment an der 15 Vorderachse und an der Hinterachse erfolgen.

Bevorzugte Ausführungsbeispiele der erfindungsgemäßen Steuerung für einen hydrostatischen Fahrantrieb sind in der Zeichnung dargestellt und werden anhand der 20 nachfolgenden Beschreibung näher erläutert. Es zeigen:

Fig. 1 eine schematische Darstellung eines hydrostatischen Fahrantriebs mit einem ersten Ausführungsbeispiel einer erfindungsgemäßen 25 Steuerung;

Fig. 2 eine schematische Darstellung eines hydrostatischen Fahrantriebs mit einem zweiten Ausführungsbeispiel einer erfindungsgemäßen 30 Steuerung;

Fig. 3 eine schematische Darstellung eines hydrostatischen Fahrantriebs mit einem dritten Ausführungsbeispiel einer erfindungsgemäßen 35 Steuerung;

Fig. 4 eine schematische Darstellung eines hydrostatischen Fahrantriebs mit einem vierten Ausführungsbeispiel einer erfindungsgemäßen Steuerung;

5 Fig. 5 eine schematische Darstellung eines hydrostatischen Fahrantriebs mit einem fünften Ausführungsbeispiel einer erfindungsgemäßen 10 Steuerung;

15 Fig. 6 eine schematische Darstellung eines hydrostatischen Fahrantrieb mit einem sechsten Ausführungsbeispiel einer erfindungsgemäßen Steuerung; und

20 Fig. 7 ein Beispiel für ein Fahrzeug mit einem mit der erfindungsgemäßen Steuerung ausgerüsteten hydrostatischen Fahrantrieb.

Ein erstes Ausführungsbeispiel für eine erfindungsgemäße Steuerung eines hydrostatischen Fahrantriebs ist in der Fig. 1 dargestellt. Ein hydrostatischer Fahrantrieb 1 umfasst eine Pumpe 2, die von einer Antriebsmaschine 3 angetrieben wird. Die Pumpe 2 ist über eine Antriebswelle 4 mit der Antriebsmaschine 3 verbunden ist. Weiterhin umfasst der hydrostatische Fahrantrieb eine erste Hydromotoreinheit 5 sowie eine zweite Hydromotoreinheit 6. Die erste Hydromotoreinheit 5 und die zweite 25 Hydromotoreinheit 6 sind parallel über eine erste Hauptleitung 7 und eine zweite Hauptleitung 8 mit der Pumpe 2 verbunden. Je nach Förderrichtung der Pumpe 2 erfolgt die Zuleitung des Hydraulikfluids aus der ersten Hauptleitung 7 über eine erste Verbindungsleitung 7' zu 30 der ersten Hydromotoreinheit 5 und über eine zweite Verbindungsleitung 7'' zu der zweiten Hydromotoreinheit 6 oder, bei einer Förderung in der entgegengesetzten Richtung, aus der zweiten Hauptleitung 8 über eine dritte Verbindungsleitung 8' zu der ersten Hydromotoreinheit 5

und über eine vierte Verbindungsleitung 8'' zu der zweiten Hydromotoreinheit 6.

Die Pumpe 2 ist in ihrem Fördervolumen verstellbar und für 5 eine Förderung in zwei Richtungen geeignet. Das Fördervolumen wird durch eine nicht dargestellte Verstellvorrichtung eingestellt. Die Verstellvorrichtung kann dabei mit Signalen aus einer ebenfalls nicht dargestellten elektronischen Steuereinheit versteilt 10 werden, wobei vorzugsweise die elektronische Steuereinheit auch auf die Antriebsmaschine 3 einwirkt und diese hinsichtlich Leistung und Drehzahl einstellt. Über einen Abschnitt 4' der Antriebswelle 4 wird von der Antriebsmaschine 3 eine Hilfspumpe 9 angetrieben. Die 15 Hilfspumpe 9 ist für die Förderung in einer Richtung geeignet und in ihrem Fördervolumen fest eingestellt. Auf ihrer Saugseite ist die Hilfspumpe 9 über eine Saugleitung 10 mit einem Tankvolumen 11 verbunden. In einer förderseitig mit der Hilfspumpe 9 verbundenen Leitung 12 20 ist ein Druckbegrenzungsventil 13 vorgesehen, welches die Leitung 12 bei Überschreiten eines durch eine Feder vorgegebenen Maximaldrucks in das Tankvolumen 11 entspannt. Die Leitung 12 ist über eine erste Zuleitung 14 mit der ersten Hauptleitung 7 verbunden und über eine 25 zweite Zuleitung 15 mit der zweiten Hauptleitung 8 verbunden.

In der ersten bzw. zweiten Zuleitung 14 bzw. 15 ist jeweils ein in Richtung der ersten Hauptleitung 7 bzw. der 30 zweiten Hauptleitung 8 öffnendes erstes Rückschlagventil 16 bzw. zweites Rückschlagventil 17 angeordnet. Parallel zu dem ersten bzw. zweiten Rückschlagventil 16 bzw. 17 ist jeweils ein Maximaldruckbegrenzungsventil 18 bzw. 19 vorgesehen, welches die erste Hauptleitung 7 bzw. die 35 zweite Hauptleitung 8 bei Übersteigen eines maximal für die Hauptleitungen 7 bzw. 8 zulässigen Drucks über die Leitung 12 und das Druckbegrenzungsventil 13 in das Tankvolumen 11 entspannt.

Die erste Hydromotoreinheit 5 treibt über eine erste Abtriebswelle 20 beispielsweise einer an der Vorderachse einer Straßenwalze angeordnete Walze an. Eine zweite, an der Hinterachse einer Straßenwalze angeordnete Walze wird 5 über eine zweite Abtriebswelle 21 von der zweiten Hydromotoreinheit 6 angetrieben. Die erste Hydromotoreinheit 5 und die zweite Hydromotoreinheit 6 sind vorzugsweise identisch aufgebaut und umfassen je einen ersten Hydromotor 22 bzw. 23 sowie einen jeweils dem 10 ersten Hydromotor 22 bzw. 23 zugeordneten zweiten Hydromotor 22' bzw. 23'. Der erste und der zweite Hydromotor 22 und 22' der ersten Hydromotoreinheit 5 sowie der erste und zweiten Hydromotor 23 und 23' der zweiten Hydromotoreinheit 6 sind für einen Antrieb in beide 15 Richtungen ausgelegt und besitzen jeweils ein konstantes Schluckvolumen. Das Schluckvolumen der beiden ersten Hydromotoren 22 und 23 ist dabei vorzugsweise identisch. Ebenso ist das Schluckvolumen der beiden zweiten Hydromotoren 22' bzw. 23' vorzugsweise identisch. Die 20 Schluckvolumen des ersten Hydromotors 22 und des zweiten Hydromotors 22' bzw. des ersten Hydromotors 23 und des zweiten Hydromotor 23' können sich dagegen unterscheiden.

Der zweite Hydromotor 22' der ersten Hydromotoreinheit 5 25 sowie der zweite Hydromotor 23' der zweiten Hydromotoreinheit 6 sind zu- und abschaltbar ausgeführt. Um den zweiten Hydromotor 22' bzw. 23' zuzuschalten bzw. abzuschalten ist jeweils ein Stellventil 24 bzw. 25 in der ersten Hydromotoreinheit 5 bzw. der zweiten 30 Hydromotoreinheit 6 vorgesehen. Die Stellventile 24 und 25 werden durch jeweils eine Stellventilfeder 26 bzw. 27 in einer Ausgangsposition gehalten. An den Stellventilen 24 und 25 ist jeweils eine Steuerfläche 28 bzw. 29 vorgesehen, welche mit einem Steuerdruck beaufschlagt ist, 35 die das jeweilige Stellventil 24 bzw. 25 entgegen der Kraft der Stellventilfeder 26 bzw. 27 aus seiner Ausgangsposition auslenkt.

Befindet sich das Steuerventil 24 bzw. 25 in seiner Ausgangsposition, so wird das aus der ersten Hauptleitung 7 bzw. der zweiten Hauptleitung 8 der jeweiligen Hydromotoreinheit 5 oder 6 zugeführte Druckmittel auch dem jeweils zweiten Hydromotor 22' bzw. 23' zugeführt. Hierzu zweigt von der ersten Verbindungsleitung 7' eine erste Zuschaltleitung 41 ab, die über das Stellventil 24 in seiner Ausgangsposition mit einer ersten Anschlussleitung 45 und damit mit einem Eingang des zweiten Hydromotors 22' verbunden ist. Ein zweiter Anschluss des zweiten Hydromotors 22' ist über eine zweite Anschlussleitung 46 über das Stellventil 24 in seiner Ausgangsposition über eine zweite Zuschaltleitung 42 mit der dritten Verbindungsleitung 8' verbunden. Der zweite Hydromotor 23' der zweiten Hydromotoreinheit 6 ist analog über eine dritte bzw. vierte Anschlussleitung 47 bzw. 48, die in der Ausgangsposition des Stellventils 25 mit einer dritten und vierten Zuschaltleitung 43 bzw. 44 verbunden sind mit der zweiten Verbindungsleitung 7'' bzw. der vierten Verbindungsleitung 8'' verbunden.

Befindet sich dagegen das Stellventil 24 in der entgegengesetzten Endposition, so werden die erste und zweite Anschlussleitung 45 und 46 des zweiten Hydromotors 22' der ersten Hydromotoreinheit 5 miteinander verbunden. Der zweite Hydromotor 22' ist in dieser Schaltposition des Stellventils 24 kurzgeschlossen und trägt nicht zur Erzeugung eines Drehmoments an der ersten Abtriebswelle 20 bei. In entsprechender Weise werden die dritte Anschlussleitung 47 mit der vierten Anschlussleitung 48 miteinander verbunden, wenn sich das Stellventil 25 in der entgegengesetzten Endposition befindet. Das Stellventil 24 wirkt mit dem Hydromotor 22' der ersten Hydromotoreinheit 5 zu einer ersten Variationsvorrichtung 30 zusammen. Das Stellventil 25 wirkt mit dem Hydromotor 23' der zweiten Hydromotoreinheit 6 zu einer zweiten Variationsvorrichtung 31 zusammen.

Zur Ansteuerung der ersten Variationsvorrichtung 30 und der zweiten Variationsvorrichtung 31 ist ein Steuerventil 32 vorgesehen. Das Steuerventil 32 wird durch eine Steuerventilfeder 33 in einer ersten Schaltposition gehalten. Entgegen der Kraft der Steuerventilfeder 33 ist das Steuerventil 32 durch einen Elektromagneten 34 mit einer Kraft beauschlagbar. Der Elektromagnet 34 ist über eine Signalleitung 35 mit einer elektronischen Einrichtung 36 verbunden, die in Abhängigkeit der Position eines Fahrhebels 37 den Elektromagneten 34 mit einem Schaltstrom beaufschlägt. Über eine weitere Signalleitung 38 erhält die elektronische Einrichtung 36 von dem Fahrhebel 37 ein Signal, ob die Position des Fahrhebels in Richtung Vorwärtsfahrt oder in Richtung Rückwärtsfahrt zeigt.

15

In dem dargestellten Ausführungsbeispiel ist das Steuerventil 32 als Schaltventil ausgeführt, welches in Abhängigkeit von dem an dem Elektromagneten 34 anliegenden Signal zwischen einer ersten und einer zweiten Schaltposition umschaltet. In der ersten Schaltposition, in der sich im Ruhezustand das Steuerventil 32 durch die Steuerventilfeder 33 befindet, ist die Steuerfläche 28 des Stellventils 24 der ersten Hydromotoreinheit 5 über eine erste Steuerdruckleitung 39 mit einer Entnahmleitung 40 verbunden. Die Entnahmleitung 40 ist an dem von dem Steuerventil 32 abgewandten Ende mit der Leitung 12 verbunden, so dass in der ersten Schaltposition des Steuerventils 32 die Steuerfläche 28 des Stellventils 24 der ersten Hydromotoreinheit 5 mit dem in der Leitung 12 herrschenden Druck beaufschlagt wird. Der durch die Hilfspumpe 9 in der Leitung 12 erzeugte Druck ist ausreichend, um die Gegenkraft der Stellventilfeder 26 zu überwinden, so dass das Stellventil 24 in Richtung der der Ausgangsposition entgegengesetzten Endposition verstellt wird. Durch die Verstellung des Stellventils 24 in seine der Ausgangsposition entgegengesetzten Endposition werden die erste und zweite Anschlußleitung 45 und 46 des zweiten Hydromotors 22' kurzgeschlossen, so dass, wie vorstehend bereits ausgeführt wurde, der zweite Hydromotor 22' keinen

· Beitrag zum Drehmoment an der ersten Abtriebswelle 20 liefert.

Gleichzeitig wird in der ersten Schaltposition des
5 Steuerventils 32 die Steuerfläche 29 des Stellventils 25
der zweiten Hydromotoreinheit 6 über eine zweite
Steuerdruckleitung 49 mit einer Entlastungsleitung 50
verbunden, die auf ihrer von dem Steuerventil 32
abgewandten Seite in das Tankvolumen 11 ausmündet. Das
10 Stellventil 25 der zweiten Hydromotoreinheit 6 befindet
sich daher aufgrund der Kraft der Stellventilfeder 27 in
seiner Ausgangsposition. Das Stellventil 25 verbindet in
seiner Ausgangsposition eine dritte Zuschaltleitung 43 mit
der dritten Anschlussleitung 47 und eine vierten
15 Zuschaltleitung 44 mit dem vierten Anschlussleitung 48.
Die dritte und vierte Zuschaltleitung 43 bzw. 44 sind über
die zweite Verbindungsleitung 7'' und die vierte
Verbindungsleitung 8'' mit der ersten Hauptleitung 7 bzw.
der zweiten Hauptleitung 8 verbunden, so dass das von der
20 Pumpe 2 in eine der Hauptleitungen 7 oder 8 geförderte
Druckmittel auch zu dem zweiten Hydromotor 23' der zweiten
Hydromotoreinheit 6 gefördert wird. An der zweiten
Abtriebswelle 21 wirkt daher ein Drehmoment, dass von dem
Hydromotor 23 und dem zweiten Hydromotor 23' erzeugt wird.

25

Fährt das Fahrzeug, beispielsweise eine Straßenwalze,
vorwärts, so hat der Bediener den Fahrhebel 37 in Richtung
einer Vorwärtssfahrt F ausgelenkt. Die Auslenkung des
Fahrhebels 37 in Richtung einer Vorwärtssfahrt F wird über
30 die weitere Signalleitung 38 der elektronischen
Einrichtung 36 übermittelt. In der elektronischen
Einrichtung 36 wird ein für den Elektromagneten 34
geeignetes Steuersignal oder direkt ein Schaltstrom
erzeugt, welches über die Signalleitung 35 an den
35 Elektromagneten 34 übermittelt wird. Im dargestellten
Ausführungsbeispiel wird aufgrund dieses Signals der
Elektromagnet 34 nicht bestromt, so dass das Steuerventil
32 aufgrund der Steuerventilfeder 33 in seiner ersten
Schaltposition gehalten wird.

Die Hilfspumpe 9 wird von der Antriebsmaschine 3 über den Abschnitt 4' der Antriebswelle 4 angetrieben und erzeugt einen Druck, der über die Entnahmleitung 40 der Steuerfläche 28 des Stellventils 24 der ersten Hydromotoreinheit 5 zugeführt wird. In dem in der Fig. 1 dargestellten Ausführungsbeispiel ist die erste Hydromotoreinheit 5 der Vorderachse der Straßenwalze zugeordnet. In Abhängigkeit von der gewünschten Fahrgeschwindigkeit erzeugt die Pumpe 2 einen Volumenstrom welcher in die zweite Hauptleitung 8 gefördert wird und über die dritte Verbindungsleitung 8' sowie die vierte Verbindungsleitung 8'' sowohl der ersten Hydromotoreinheit 5 als auch der zweiten Hydromotoreinheit 6 zugeführt wird.

Durch den an der Steuerfläche 28 des Stellventils 24 der ersten Hydromotoreinheit 5 anliegenden Steuerdruck sind die erste Anschlussleitung 45 und die zweite Anschlussleitung 46 des zweiten Hydromotors 22' der ersten Hydromotoreinheit 5 kurzgeschlossen, so dass an der Vorderachse über die erste Abtriebswelle 20 lediglich das Drehmoments anliegt, welches durch den ersten Hydromotor 22 der ersten Hydromotoreinheit 5 erzeugt wird.

Bei der der Hinterachse zugeordneten zweiten Hydromotoreinheit 6 wirkt dagegen an der zweiten Abtriebswelle 21 ein höheres Drehmoments, welches auf Grund des zugeschalteten zweiten Hydromotors 23' und des Hydromotors 23 erzeugt wird. Hierzu ist über das Stellventil 25 der zweite Hydromotor 23' der zweiten Hydromotoreinheit 6 zugeschaltet, indem er über die dritte und vierte Zuschaltleitung 43 bzw. 44 mit der ersten Hauptleitung 7 bzw. der zweiten Hauptleitung 8 verbunden ist.

Durch diese ungleiche Verteilung der Drehmomente auf die Vorderachse und die Hinterachse des angetriebenen Fahrzeugs wird bei einer Bergfahrt die durch die Neigung der Ebene entlastete Achse mit einem geringeren Moment angetrieben. Fährt ein Fahrzeug vorwärts einen Berg

hinauf, so neigt zunächst die Vorderachse dazu, durchzurutschen. Diese Tendenz zum Auftreten von Schlupf wird durch die Verringerung des Moments an der Vorderachse entgegengewirkt. Die beschriebene Verteilung der 5 Drehmomente auf die Vorderachse bzw. Hinterachse wird dabei unabhängig von einer tatsächlich auftretenden Bergfahrt prophylaktisch vorgenommen, so dass auch bei einer Vorwärtsfahrt in der Ebene bereits das Drehmoment an der Vorderachse gegenüber dem Drehmoment an der 10 Hinterachse verringert ist. Die Gefahr von Erkennungsfehlern der jeweiligen Fahrsituation ist durch das einfache Zugrundelegen der Fahrtrichtung reduziert. Zudem entspricht die Verteilung des Drehmoments zugunsten 15 des Antriebs der Hinterachse bei Vorwärtsfahrt auch den Anforderungen, welche bei einer Fahrt in der Ebene auftreten, da während einer Beschleunigung die Hinterachse ein höheres Drehmoments übertragen kann als die Vorderachse.

20 Bei einem Wechsel der Fahrtrichtung wird durch den Bediener der Fahrhebel 37 aus der Richtung für Vorwärtsfahrt F in Richtung für Rückwärtsfahrt R bewegt. Das geänderte Fahrtrichtungssignal wird durch die elektronische Einrichtung 36 wiederum in ein für den 25 Elektromagneten geeignetes Signal umgewandelt und über die Signalleitung 35 an den Elektromagneten 34 übermittelt. Entsprechend dem nun an dem Elektromagneten 34 anliegenden Signal ist der Elektromagnet 34 bestromt und schaltet das Steuerventil 32 in seine zweite Schaltposition. In der 30 zweiten Schaltposition ist die Entnahmleitung 40 mit der zweiten Steuerdruckleitung 49 verbunden, so dass der von der Hilfspumpe 9 erzeugte Druck an der Steuerfläche 29 des Stellventils 25 der zweiten Hydromotoreinheit 6 anliegt. Entsprechend wird nunmehr die erste Steuerdruckleitung 39 35 mit der Entlastungsleitung 50 verbunden. Damit wird die Steuerfläche 28 des Stellventils 24 der ersten Hydromotoreinheit 5 durch die Verbindung mit dem Tankvolumen 11 vom Druck entlastet, so dass das

Stellventil 24 aufgrund der Stellventilfeder 26 in seine Ausgangsposition zurückkehrt.

- In der zweiten Schaltposition des Steuerventils 32 ist
5 folglich der zweite Hydromotor 23' abgeschaltet, indem die
dritte Anschlussleitung 47 mit der vierten
Anschlussleitung 48 durch das Stellventil 25
kurzgeschlossen ist. Der zweite Hydromotor 22' der ersten
10 Hydromotoreinheit 5 ist dagegen über die erste
Zuschaltleitung 41 und die zweite Zuschaltleitung 42 mit
der ersten Hauptleitung 7 bzw. der zweiten Hauptleitung 8
verbunden und liefert somit einen Beitrag zu dem an der
ersten Abtriebswelle 20 verfügbaren Drehmoment. Wird also
15 der Fahrhebel 37 in Richtung einer Rückwärtsfahrt
ausgelenkt, so wird an der Hinterachse ein kleineres
Drehmoment erzeugt als an der Vorderachse. Damit wird
jeweils an der in Fahrtrichtung gesehen vorderen Achse ein
geringeres Drehmoment erzeugt.

20 Das gesamte Schluckvolumen bleibt dabei jeweils konstant,
da für einen zugeschalteten zweiten Hydromotor 22' der
ersten Hydromotoreinheit 5 entsprechend der zweite
Hydromotor 23' der zweiten Hydromotoreinheit 6
abgeschaltet wird und umgekehrt. Durch diese Kompensation
25 der Änderung des Schluckvolumens an der ersten oder
zweiten Hydromotoreinheit 5 oder 6 wird die Steuerung des
Fördervolumens der Pumpe 2 vereinfacht.

- In der Fig. 2 ist ein zweites Ausführungsbeispiel einer
30 erfundungsgemäßen Steuerung dargestellt, wobei identische
Bauteile mit identischen Bezugszeichen versehen sind. Um
Wiederholungen zu vermeiden wird auf die Beschreibung der
Fig. 1 verwiesen.

35 Im Unterschied zu dem ersten Ausführungsbeispiel der Fig.
1 sind in dem hydrostatischen Fahrantrieb nach Fig. 2 eine
erste Hydromotoreinheit 5' und eine zweite
Hydromotoreinheit 6' vorgesehen, welche einen ersten
Hydromotor 55 bzw. einen zweiten Hydromotor 56 aufweisen,

wobei der erste und der zweite Hydromotor 55 und 56 in ihrem Schluckvolumen einstellbar sind. Es können beispielsweise Maschinen in Schrägscheibenbauweise zum Einsatz kommen, bei denen das Schluckvolumen durch 5 Einstellung des Schwenkwinkels der Schrägscheibe eingestellt wird.

Zum Einstellen des Schluckvolumens des ersten Hydromotors 55 bzw. des zweiten Hydromotors 56 ist ein Steuerventil 10 32' vorgesehen, welches eine erste und eine zweite Schaltposition einnehmen kann, die identisch mit der ersten und zweiten Schaltposition des Steuerventils 32 aus Fig. 1 sind. Zusätzlich kann das Steuerventil 32' eine 15 dritte Schaltposition einnehmen und ist kontinuierlich verstellbar. Die Ansteuerung des Steuerventils 32' erfolgt über den Elektromagneten 34 und in die entgegengesetzte Richtung durch einen weiteren Elektromagneten 34'. Der weitere Elektromagnet 34' wird durch eine zusätzliche Signalleitung 35' von der elektronischen Einrichtung 36 gesteuert. Wird durch eine Auslenkung des Fahrhebels 37 in 20 Richtung einer Vorwärtsfahrt F ein entsprechendes Signal über die weitere Signalleitung 38 an die elektronische Einrichtung 36 übermittelt, so wird im dargestellten Ausführungsbeispiel mittels der zusätzlichen Signalleitung 25 35' der weitere Elektromagnet 34' bestromt, und das Steuerventil 32' befindet sich in seiner ersten Schaltposition.

In der ersten Schaltposition ist die Entnahmleitung 40 30 mit der ersten Steuerdruckleitung 39 verbunden. Die zweite Steuerdruckleitung 49 wird dagegen über die Entlastungsleitung 50 in das Tankvolumen 11 entspannt.

Die erste Hydromotoreinheit 5' und die zweite 35 Hydromotoreinheit 6' sind identisch aufgebaut. Die erste Hydromotoreinheit 5' weist neben dem verstellbaren ersten Hydromotor 55, welcher die erste Abtriebswelle 20 antreibt, eine Variationsvorrichtung 30' auf. Die Variationsvorrichtung 30' besteht im wesentlichen aus

- einem Stelldruckregelventil 51 als Stellventil sowie einer Verstellvorrichtung 53. Die Verstellvorrichtung 53 wirkt auf einen Verstellmechanismus des ersten Hydromotors 55 und stellt dessen Schluckvolumen ein. Die 5 Verstellvorrichtung 53 umfasst eine Vorspannfeder 57 die einen Stellkolben 59 mit einer Kraft beaufschlagt und den ersten Hydromotor 55 in Richtung maximalen Schluckvolumens verstellt. Entgegengesetzt zu der Vorspannfeder 57 wirkt in einer Stelldruckkammer 61 eine hydraulische Kraft auf 10 den Stellkolben 59. Die Größe der hydraulische Kraft auf den Stellkolben 59 ist durch Veränderung des Drucks in der Stelldruckkammer 61 über das Stelldruckregelventil 51 einstellbar.
- 15 Das Stelldruckregelventil 51 ist hierzu zwischen einer ersten und einer zweiten Endposition kontinuierlich verstellbar, wobei es durch eine Stelldruckregelventilfeder 26' in Richtung seiner ersten Endpositionen gedrückt wird. In dieser ersten 20 Endpositionen des Stelldruckregelventils 51 wird die Stelldruckkammer 61 über eine Stelldruckanschlussleitung 65 mit einer Tankleitung 67 verbunden, die die Stelldruckkammer 61 in das Tankvolumen 11 entspannt.
- 25 Entgegengesetzt zu der Kraft der Stelldruckregelventilfeder 26' wirkt auf das Stelldruckregelventil 51 an der Steuerfläche 28' eine hydraulische Kraft, wenn über die erste Steuerdruckleitung 39 ein Druck zugeführt wird. In der ersten Schaltposition 30 des Steuerventils 32' wird die Steuerfläche 28' über die erste Steuerdruckleitung 39, die mit der Entnahmleitung 40 verbunden ist von der Hilfspumpe 9 bedrückt. Das Stelldruckregelventil 51 wird in Richtung seiner zweiten Endposition verstellt, in der eine Stelldruckleitung 63 35 mit der Stelldruckanschlussleitung 65 verbunden wird. Die Stelldruckanschlussleitung 63 ist mit der dritten Verbindungsleitung 8' verbunden, so dass in dieser Endposition die Stelldruckkammer 61 mit dem Druck der zweiten Hauptleitung 8 bedrückt wird. Der ansteigende

Druck in der Stelldruckkammer 61 bewegt den Stellkolben 59 entgegen der Kraft der Vorspannfeder 57 und verstellt damit den ersten Hydromotor 55 in Richtung kleineren Schwenkwinkels.

5

Durch das Steuerventil 32' ist gleichzeitig die zweite Steuerdruckleitung 49 mit der Entlastungsleitung 50 verbunden, so dass der die Steuerfläche 29' beaufschlagende Druck in das Tankvolumen 11 entspannt wird. Das Stelldruckregelventil 52 als Stellventil der zweiten Hydromotoreinheit 6' befindet sich daher aufgrund der Stelldruckregelventilfeder 27' in seiner ersten Endposition, in der die Stelldruckkammer 62 der Verstellvorrichtung 54 der Variationsvorrichtung 31' der zweiten Hydromotoreinheit 6' über eine Stelldruckanschlussleitung 66 und eine Tankleitung 68 mit dem Tankvolumen 11 verbunden ist. Die zweite Hydromotoreinheit 6' ist damit in Richtung großen Schwenkwinkels eingestellt.

20

Analog zu dem Beispiel aus Fig. 1 ist damit in einer ersten Schaltposition des Steuerventils 32' die Hydromotoreinheit 5' so eingestellt, dass auf die erste Abtriebswelle 20, welche wiederum der Vorderachse des Fahrzeugs entspricht, ein kleineres Drehmoment wirkt, als auf die zweite Abtriebswelle 21. Wird der Fahrhebel 37 nun aus der Position für Vorwärtsfahrt F in eine Position für Rückwärtsfahrt R bewegt, so wird diese neue Position durch die elektronische Einrichtung 36 in entsprechende Steuersignale für die Elektromagneten 34,34' umgesetzt. Der weitere Elektromagnet 34' wird nunmehr nicht mehr bestromt, stattdessen wird über die Signalleitung 35 der Elektromagnet 34 bestromt und verstellt das Steuerventil 32' in Richtung seiner zweiten Schaltposition. In der zweiten Schaltposition ist die Entnahmeleitung 40 mit der zweiten Steuerdruckleitung 49 verbunden und die erste Steuerdruckleitung 39 mit der Entlastungsleitung 50. Dadurch wird, wiederum analog zu dem Ausführungsbeispiel aus Fig. 1 bzw. der vorstehend beschriebenen Verstellung

der Hydromotoreinheiten 5' und 6', die zweite Hydromotoreinheit 6' in Richtung kleineren Schluckvolumens verstellt und die erste Hydromotoreinheit 5' in Richtung größeren Schluckvolumens verstellt. Die Veränderung des 5 Schluckvolumens der ersten Hydromotoreinheit 5' bzw. der zweiten Hydromotoreinheit 6' sind dabei wiederum vorzugsweise gleichgroß.

Zusätzlich kann das Steuerventil 32' eine dritte 10 Schaltposition einnehmen. In der dritten Schaltposition sind sowohl die erste Steuerdruckleitung 39 als auch die zweite Steuerdruckleitung 49 mit der Entnahmleitung 40 verbunden. Zum Einnehmen der dritten Schaltposition werden beide Elektromagneten 34, 34' entsprechend durch die 15 elektronische Einrichtung 36 angesteuert, wenn erkannt wird, dass durch den Bediener eine hohe Fahrgeschwindigkeit vorgegeben ist. Eine solche Vorgabe einer hohen Fahrgeschwindigkeit kann aufgrund eines Überschreitens einer bestimmten Position durch den 20 Fahrhebel 37 durch die elektronische Einrichtung 36 ermittelt werden. Die dritte Schaltposition des Steuerventils 32' entspricht einem Schnellgang. In dieser Position werden sowohl die erste Hydromotoreinheit 5' als auch die zweite Hydromotoreinheit 6' in Richtung kleineren 25 Schwenkwinkels verstellt. Damit wird zwar das übertragbare Drehmoment reduziert, gleichzeitig jedoch die Drehzahl des ersten und zweiten Hydromotors 55 bzw. 56 für ein bestimmtes Fördervolumen der Pumpe 2 erhöht, wodurch sich eine höhere Geschwindigkeit des angetriebenen Fahrzeugs 30 ergibt.

Sowohl für das Steuerventil 32' als auch für das Stelldruckregelventil 51 bzw. 52 kann eine kontinuierliche Einstellung zwischen dem jeweiligen Endpositionen 35 vorgesehen sein, so dass auch der erste Hydromotor 55 und der zweite Hydromotor 56 in ihrem jeweiligen Schluckvolumen kontinuierlichstellbar sind.

In Fig. 3 ist ein Ausführungsbeispiel der erfindungsgemäßen Steuerung dargestellt, bei der anstelle des Fahrhebels 37 aus Fig. 1 ein Neigungssensor 70 vorgesehen ist. Durch den Neigungssensor ist die Neigung 5 des Fahrzeugs bezüglich der Ebene zu erkennen. Erkennt der Neigungssensor 70, dass sich das Niveau der Vorderachse über dem Niveau der Hinterachse befindet, so wird durch die elektronische Einrichtung 36 der Elektromagnet 34 nicht bestromt und das Steuerventil 32 befindet sich in 10 seiner ersten Schaltposition, die durch die Steuerventilfeder 33 festgelegt ist. In dieser Schaltposition des Steuerventils 32 ist, wie dies ausführlich zur Fig. 1 erläutert wurde, die erste Hydromotoreinheit 5 in Richtung kleineren Drehmoments 15 eingestellt und so wird das Drehmoment an der Vorderachse präventiv verringert.

Befindet sich dagegen das Fahrzeug in einer Situation, in 20 der das Niveau der Hinterachse höher ist als das Niveau der Vorderachse, so schaltet die elektronische Einrichtung 36 einen Strom auf den Elektromagneten 34, der damit das Steuerventil 32 in seine zweite Schaltposition bringt. In der zweiten Schaltposition wird das Drehmoment der zweiten Antriebswelle 21 durch ein Abschalten des zweiten 25 Hydromotors 23' der zweiten Hydromotoreinheit 6 reduziert.

Die Verstellung des Schluckvolumens der Hydromotoreinheiten 5 und 6 erfolgt allein auf Grund der ermittelten Neigung des Fahrzeugs. Damit kann entsprechend 30 der Vorgehensweise aus Fig. 1 bereits bevor es zum Auftreten von Schlupf an der Vorder- oder der Hinterachse kommt, das Schluckvolumen der ersten Hydromotoreinheit 5 bzw. der zweiten Hydromotoreinheit 6 so verstellt werden, dass die Tendenz zum Ausbilden von Schlupf reduziert ist. 35 Die Verwendung des Neigungssensors 70 ermöglicht dabei, jeweils die auf der Bergseite befindliche Achse mit einem geringeren Drehmoment zu beaufschlagen. Durch das präventive Verstellen des Schluckvolumens der ersten Hydromotoreinheit 5 bzw. der zweiten Hydromotoreinheit 6

wird aufgrund eines einfachen Signals des Neigungssensors 70 eine jeweils an die Fahrsituation angepasste Verteilung des Drehmoments an der ersten Abtriebswelle 20 bzw. der zweiten Abtriebswelle 21 ermöglicht.

5

In der Fig. 3 ist ein Neigungssensor 70 ausreichend, welcher lediglich zwei Schaltposition für die beiden unterschiedlichen Neigungs-Richtungen hat, ein sog. Neigungs-Schalter. Die Verwendung des Gefällesensors 70 ist jedoch nicht auf das Ausführungsbeispiel nach Fig. 3 beschränkt, sondern kann auch in Kombination mit der variablen Verstellmöglichkeit der Fig. 2 eine Anpassung der Verteilung des Drehmoments an das jeweilige Gefälle ermöglichen. Hierzu ist ein Neigungssensor 70 vorgesehen, 10 der ein kontinuierliches Signal in Abhängigkeit von der 15 Neigung ausgibt.

In Fig. 4 ist ein weiteres Beispiel für eine erfindungsgemäße Steuerung dargestellt, bei der anstelle 20 eines Fahrtrichtungs- oder Gefällesignals das Verhältnis des in der ersten Hauptleitung 7 und in der zweiten Hauptleitung 8 herrschenden Drucks zur Steuerung verwendet wird. Die erste Hydromotoreinheit 5 und die zweite Hydromotoreinheit 6 sind identisch mit denen aus der Fig. 25 1 und wurden dort bereits ausführlich erläutert. Im vorliegenden Ausführungsbeispiel wird die erste Steuerdruckleitung 39 und die zweite Steuerdruckleitung 49 anstelle des Steuerventils 32 durch eine Steuerventileinheit 80 mit einem Druck beaufschlagt bzw. 30 mit dem Tankvolumen 11 verbunden.

Die Steuerventileinheit 80 umfasst ein Auswahlventil 81 und ein Entlastungsventil 82. Eingangsseitig ist das Auswahlventil 81 über eine erste Hauptleitungsabzweigung 35 83 mit der ersten Hauptleitung 7 verbunden und über eine zweite Hauptleitungsabzweigung 84 mit der zweiten Hauptleitung 8. Die erste Hauptleitungsabzweigung 83 ist weiterhin mit einer ersten Messfläche 85 verbunden, durch welche das Auswahlventil 81 mit einer Kraft beaufschlagt

- wird, die entgegengesetzt zu einer auf eine zweite Messfläche 86 wirkenden hydraulischen Kraft wirkt. Um an der zweiten Messfläche 86 eine hydraulische Kraft zu erzeugen, ist die zweite Messfläche 86 mit der zweiten
- 5 Hauptleitungsabzweigung 84 verbunden. Zusätzlich sind an dem Auswahlventil 81 Auswahlventilfedern 91 vorgesehen, wobei jeweils eine Auswahlventilfeder in Richtung der ersten bzw. der zweiten Messfläche 85 bzw. 86 eine Kraft auf das Auswahlventil 81 ausübt. Fördert die Pumpe 2
- 10 beispielsweise bei der bezüglich der Fig. 1 beschriebenen Vorwärtsfahrt in die zweite Hauptleitung 8, so übersteigt der Druck in der zweiten Hauptleitung 8 den Druck in der ersten Hauptleitung 7. Entsprechend wird über die zweite Hauptleitungsabzweigung 84 der zweiten Messfläche 86 ein
- 15 größerer Druck zugeführt, als der ersten Messfläche 85. Bei einem solchen Druckgefälle befindet sich das Auswahlventil 81 in seiner in der Fig. 4 dargestellten ersten Schaltposition. In dieser ersten Schaltposition des Auswahlventils 81 wird eine Verbindung zwischen der ersten
- 20 Hauptleitungsabzweigung 83 und einem ersten Ausgang 87 des Auswahlventils 81 hergestellt. Die Verbindung zwischen der zweiten Hauptleitungsabzweigung 84 und dem zweiten Ausgang 88 des Auswahlventils 81 bleibt dagegen unterbrochen.
- 25 Das Entlastungsventil 82 weist einen ersten Eingang 89 und einen zweiten Eingang 90 auf, wobei der erste Eingang 89 mit dem ersten Ausgang 87 des Auswahlventils 81 und der zweite Eingang 90 mit dem zweiten Ausgang 88 des Auswahlventils 81 verbunden ist. Weiterhin ist mit dem
- 30 ersten Eingang 89 des Entlastungsventils 82 die erste Steuerdruckleitung 39 verbunden. Mit dem zweiten Eingang 90 des Entlastungsventils 82 ist die zweite Steuerdruckleitung 49 verbunden.
- 35 In der beschriebenen ersten Schaltposition des Auswahlventils 81 wird der erste Eingang 89 des Entlastungsventils 82 und damit auch die erste Steuerdruckleitung 39 mit der ersten
- Hauptleitungsabzweigung 83 verbunden. Mit der ersten

Steuerdruckleitung 39 ist zudem eine dritte Messfläche 93 verbunden, durch die das Entlastungsventil 82 mit einer hydraulischen Kraft beaufschlagt wird, die entgegengesetzt zu einer hydraulischen Kraft gerichtet ist, die an einer 5 vierten Messfläche 94 angreift. Die vierte Messfläche 94 ist mit der zweiten Steuerdruckleitung 49 verbunden. Da die zweite Steuerdruckleitung 49 in der beschriebenen ersten Schaltposition des Auswahlventils 81 nicht mit einem Druck beaufschlagt ist, wird durch den an der 10 dritten Messfläche 93 angreifenden Druck das Entlastungsventil 93 in eine erste Position gebracht, in der der zweite Eingang 90 des Entlastungsventils 82 über eine weitere Tankleitung 95 mit dem Tankvolumen 11 verbunden ist.

15

Demnach ist in der ersten Position des Entlastungsventils 82 die zweite Steuerdruckleitung 49 mit dem Tankvolumen 11 verbunden und die erste Steuerdruckleitung 39 über die erste Hauptleitungsabzweigung 83 mit der ersten 20 Hauptleitung 7 verbunden.

Bei einer Druckumkehr in der ersten Hauptleitung 7 und der zweiten Hauptleitung 8 wird das Auswahlventil 81 in eine zweite Schaltposition gebracht, in der die zweite Hauptleitungsabzweigung 84 mit dem zweiten Ausgang 88 verbunden wird, so dass über die zweite Steuerdruckleitung 49 die Steuerfläche 29 des Stellventils 25 der zweiten Hydromotoreinheit 6 mit einem Steuerdruck beaufschlagt wird. Der Steuerdruck ist also jeweils der Druck 25 derjenigen Hauptleitung 7 oder 8, der niedriger ist, liegt aber immer noch deutlich über dem Druckniveau des Tankvolumens 11. Durch die Verbindung des zweiten Ausgangs 88 mit der zweiten Hauptleitungsabzweigung 84 wird die vierte Messfläche 94 mit einer hydraulischen Kraft 30 beaufschlagt, die das Entlastungsventil 82 in seine zweite Position bringt, wobei in der zweiten Position der erste Eingang 89 über die weitere Tankleitung 95 mit dem 35 Tankvolumen 11 verbunden wird, so dass die Steuerfläche 28

des Stellventils 24 der ersten Hydromotoreinheit 5 entlastet wird.

Die Verstellung der Hydromotoren aufgrund der jeweils an 5 den Steuerflächen anliegenden Drücke entspricht den Ausführungen zu Fig. 1.

Das Auswahlventil 81 und infolgedessen das Entlastungsventil 82 wird dabei lediglich auf Grund des 10 Vorzeichen der Druckdifferenz zwischen der ersten Hauptleitung 7 und der zweiten Hauptleitung 8 geschaltet. Dies bedeutet, dass auch ohne das Auftreten von Schlupf bei einer Fahrt in der Ebene der Fahrtrichtungswechsel durch eine entsprechende Druckänderung in der ersten bzw. 15 zweiten Hauptleitung 7 bzw. 8 zu einer Anpassung der Verteilung der Drehmomente führt. Da ausschließlich das Vorzeichen der Druckdifferenz verwendet wird, wird auch eine Druckumkehr erkannt, wenn sie beispielsweise durch eine Bergabfahrt verursacht wird. Durch die 20 Steuerventileinheit 80 wird dabei jeweils, unabhängig von der Fahrtrichtung des Fahrzeugs, die zur Bergseite hin orientierte Hydromotoreinheit auf ein geringeres Schluckvolumen verstellt.

Um die Länge der erforderlichen Anschlussleitungen zu 25 reduzieren, ist es auch möglich, jeweils eine Steuerventileinheit 80 in jeder der beiden Hydromotoreinheiten 5, 6 zu integrieren. Die für die Ansteuerung erforderlichen Drücke der ersten Hauptleitung 30 7 und der zweiten Hauptleitung 8 sind dort ohnehin bereits vorhanden.

In der Fig. 5 ist eine Kombination der Steuerventileinheit 80 aus Fig. 4 zusammen mit den verstellbaren 35 Hydromotoreinheiten 5' und 6' aus Fig. 2 dargestellt, wobei in diesem Ausführungsbeispiel die sämtlich verwendeten Ventile jeweils kontinuierlich zwischen ihren Endpositionen verstellt werden können.

- In Fig. 6 ist eine Weiterbildung der erfindungsgemäßen Steuerung aus Fig. 4 dargestellt. Als Erweiterung ist hierbei zwischen dem Auswahlventil 81 und dem Entlastungsventil 82 ein Übersteuerventil 100 dargestellt, 5 dass in einer durch eine Übersteuerventilfeder 101 definierten Ruheposition den ersten Ausgang 87 des Auswahlventils 81 mit dem ersten Eingang 89 sowie den zweiten Ausgang 88 des Auswahlventils 81 mit dem zweiten Eingang 90 des Entlastungsventils 82 verbindet.
- 10 Durch einen Übersteuermagneten 102 kann das Übersteuerventil 100 in eine Übersteuerposition gebracht werden, in der zusätzlich der erste Eingang 89 und der zweite Eingang 90 des Entlastungsventils 82 miteinander verbunden werden. Dadurch werden sowohl die erste Steuerdruckleitung 39 als auch die zweite Steuerdruckleitung 49 mit dem jeweils niedrigeren Druck der Hauptleitungen 7 oder 8 beaufschlagt, und damit sowohl die erste Hydromotoreinheit 5 als auch die zweite 15 Hydromotoreinheit 6 auf kleineres Schluckvolumen eingestellt. Bei konstantem Fördervolumen der Pumpe 2 ergibt sich daraus ein niedrigeres Drehmoment bei gleichzeitig erhöhter Fahrgeschwindigkeit.
- 20 Durch den gleichermaßen an der dritten und vierten Messfläche anliegenden Druck nimmt das Entlastungsventil eine mittige dritte Position ein. Dabei sind der erste Eingang 89 und der zweite Eingang 90 mit dem Tankvolumen 11 über die Tankleitung 95 verbunden. Die Verbindung erfolgt gedrosselt. Die Verbindung ermöglicht einer kleinen Ölmenge aus der niederdruckseitigen ersten bzw. 25 zweiten Hauptleitung 7 bzw. 8 in das Tankvolumen 11 zu gelangen, wodurch eine zusätzliche Kühlung erreicht wird.
- 30 In Fig. 7 ist ein Beispiel für ein mit einer erfindungsgemäßen Steuerung ausgerüstetes Fahrzeug dargestellt. Das Fahrzeug 105 ist eine Straßenwalze mit einer vorderen Walze 106 und einer hinteren Walze 107, wobei die vordere Walze durch die erste Hydromotoreinheit 35

5 oder 5' und die hinteren Walze 107 durch die zweite Hydromotoreinheit 6 oder 6' angetrieben ist. Zur Vorgabe der Fahrtrichtung und der Fahrgeschwindigkeit ist der Fahrhebel 37 vorgesehen, wobei zur Vereinfachung der 5 Bedienung während des Arbeitsbetriebes ein zweiter Fahrhebel 37' vorgesehen ist, so dass zu beiden Seiten eines Fahrersitzes 109 ein Fahrhebel für den Bediener verfügbar ist.

Ansprüche

5

1. Steuerung für einen hydrostatischen Fahrantrieb (1) mit zumindest einer Hydropumpe (2), die über eine erste und eine zweite Hauptleitung (7, 8) mit einer ersten Hydromotoreinheit (5, 5'), die eine Vorderachse antreibt, und einer zweiten Hydromotoreinheit (6, 6'), die eine Hinterachse antreibt, verbunden ist, wobei die erste und die zweite Hydromotoreinheit (5, 5', 6, 6') über eine erste bzw. eine zweite Variationsvorrichtung (30, 31, 30', 31') in ihrem Schluckvolumen verstellbar sind und wobei eine Fahrtrichtung als Vorwärtsfahrt (F) oder Rückwärtsfahrt (R) durch eine Position eines Fahrhebels (37) vorgegeben ist,
dadurch gekennzeichnet,

dass die erste und zweite Variationsvorrichtung (30, 31, 30', 31') durch ein Steuerventil (32, 32') angesteuert sind, wobei das Steuerventil (32, 32') bei einer durch die Position des Fahrhebels (37) festgelegte Vorwärtsfahrt (F) eine erste Schaltposition und bei einer durch den Fahrhebel (37) festgelegten Rückwärtsfahrt (R) eine zweite Schaltposition einnimmt, wobei in der ersten Schaltposition die erste Variationsvorrichtung (30, 30') so angesteuert ist, dass die erste Hydromotoreinheit (5, 5') in Richtung kleineren Schluckvolumens verstellt wird, und in der zweiten Position die zweite Variationsvorrichtung (31, 31') so angesteuert ist, dass die zweite Hydromotoreinheit (6, 6') in Richtung kleineren Schluckvolumens verstellt wird.

2. Steuerung für einen hydrostatischen Fahrantrieb (1) mit zumindest einer Hydropumpe (2), die über eine ersten und eine zweite Hauptleitung (7, 8) mit einer ersten Hydromotoreinheit (5, 5'), die eine Vorderachse antreibt, und einer zweiten Hydromotoreinheit (6, 6'), die eine Hinterachse antreibt, verbunden ist, wobei die erste und

die zweite Hydromotoreinheit (5, 6, 5', 6') über eine erste bzw. eine zweite Variationsvorrichtung (30, 31, 30', 31') in ihrem Schluckvolumen jeweils einstellbar sind und mit einem Neigungssensor (70) zur Ermittlung einer
5 Neigungsrichtung als Neigung bergwärts oder Neigung talwärts,

dadurch gekennzeichnet,

dass die erste und zweite Variationsvorrichtung (30, 31, 30', 31') durch ein Steuerventil (32, 32') angesteuert
10 sind, wobei das Steuerventil (32, 32') bei der Neigung bergwärts eine erste Schaltposition und bei der Neigung talwärts eine zweite Schaltposition einnimmt, wobei in der ersten Schaltposition die erste Variationsvorrichtung (30, 30') so angesteuert ist, dass die erste Hydromotoreinheit
15 (5, 5') in Richtung kleineren Schluckvolumens verstellt wird und in der zweiten Position die zweite Variationsvorrichtung (31, 31') so angesteuert ist, dass die zweite Hydromotoreinheit (6, 6') in Richtung kleineren
Schluckvolumens verstellt wird.

20

3. Steuerung nach Anspruch 1 oder 2,

dadurch gekennzeichnet,

dass eine Steuerfläche (28, 28') eines Stellventils (24, 51) der ersten Variationsvorrichtung (30, 30') in der
25 ersten Schaltposition des Steuerventils (32, 32') mit einem Steuerdruck beaufschlagt ist und eine Steuerfläche (29, 29') eines Stellventils (25, 52) der zweiten Variationsvorrichtung (31, 31') mit einem Tankvolumen (11) verbunden ist und in der zweiten Schaltposition des
30 Steuerventils (32, 32') die Steuerfläche (28, 28') des Stellventils (24, 51) der ersten Variationsvorrichtung (30, 30') mit dem Tankvolumen (11) verbunden ist und die Steuerfläche (29, 29') des Stellventils (25, 52) der zweiten Variationsvorrichtung (31, 31') mit dem
35 Steuerdruck beaufschlagt ist.

4. Steuerung nach einem der Ansprüche 1 bis 3,

dadurch gekennzeichnet,

dass der Steuerdruck von einer Hilfspumpe (9) erzeugt ist.

5. Steuerung nach einem der Ansprüche 1 bis 4,
dadurch gekennzeichnet,
dass das Steuerventil (32) ein 4/2-Wegeventil ist.

5

6. Steuerung nach einem der Ansprüche 1 bis 4,
dadurch gekennzeichnet,
dass das Steuerventil (32') ein 4/3-Wegeventil ist.

10 7. Steuerung nach Anspruch 6,
dadurch gekennzeichnet,

dass in einer dritten Schaltposition die Steuerflächen
(28, 29, 28', 29') der Stellventile (24, 25, 51, 52) der
ersten und der zweiten Variationsvorrichtung (30, 31, 30',
15 31') mit dem Tankvolumen (11) verbunden sind.

8. Steuerung nach einem der Ansprüche 1 bis 7
dadurch gekennzeichnet,
dass das Steuerventil (32, 32') elektromagnetisch betätigt
20 ist.

9. Steuerung nach einem der Ansprüche 1 bis 8,
dadurch gekennzeichnet,
dass die erste und die zweite Hydromotoreinheit (5, 6)
25 jeweils zumindest zwei Hydromotoren (22, 22', 23, 23')
umfasst, von denen mindestens einer zur Änderung des
Schluckvolumens der Hydromotoreinheit (5, 6) zuschaltbar
und abschaltbar ist.

30 10. Steuerung nach einem der Ansprüche 1 bis 8,
dadurch gekennzeichnet,
dass die erste und die zweite Hydromotoreinheit (5', 6')
jeweils einen Verstellmotor (55, 56) umfasst.

35 11. Steuerung nach Anspruch 10,
dadurch gekennzeichnet,
dass das Steuerventil (32') zwischen der ersten und
zweiten Schaltposition kontinuierlich einstellbar ist.

12. Steuerung nach Anspruch 11,
dadurch gekennzeichnet,
dass die Stellventile (51, 52) kontinuierlich zwischen
zwei Endpositionen einstellbar sind.

5

13. Steuerung für einen hydrostatischen Fahr'antrieb mit
zumindest einer Hydropumpe (2), die über eine erste und
eine zweite Hauptleitung (7, 8) mit einer ersten
10 Hydromotoreinheit (5, 5'), die eine Vorderachse antreibt,
und einer zweiten Hydromotoreinheit (6, 6'), die eine
Hinterachse antreibt, verbunden ist, wobei die erste und
die zweite Hydromotoreinheit (5, 6, 5', 6') über eine
erste bzw. eine zweite Variationsvorrichtung (30, 31, 30',
15 31') in ihrem Schluckvolumen verstellbar sind,
dadurch gekennzeichnet,
dass die erste und zweite Variationsvorrichtung (30, 31,
30', 31') durch eine Steuerventileinheit (80) angesteuert
sind, wobei die Steuerventileinheit (80) in Abhängigkeit
20 von dem Vorzeichen der Druckdifferenz zwischen der ersten
und zweiten Hauptleitung (7, 8) eine erste oder zweite
Schaltposition einnimmt und in der ersten Schaltposition
die erste Variationsvorrichtung (30, 30') so angesteuert
ist, dass die erste Hydromotoreinheit (5, 5') in Richtung
25 kleineren Schluckvolumens verstellt wird, und in der
zweiten Position die zweite Variationsvorrichtung (31,
31') so angesteuert ist, dass die zweite Hydromotoreinheit
(6, 6') in Richtung kleineren Schluckvolumens verstellt
wird.

30

14. Steuerung nach Anspruch 13,
dadurch gekennzeichnet,
dass die Steuerventileinheit (80) ein Auswahlventil (81)
und ein Entlastungsventil (82) umfasst und dass in einer
35 ersten Schaltposition des Auswahlventils (81) ein erster
Eingang (89) des Entlastungsventils (82) mit der ersten
Hauptleitung (7) und in einer zweiten Schaltposition ein
zweiter Eingang (90) des Entlastungsventils (82) mit der
zweiten Hauptleitung (8) verbunden ist, wobei die mit dem

Entlastungsventil (82) verbundene erste oder zweite Hauptleitung (7, 8) jeweils diejenige mit dem niedrigeren Druck ist.

- 5 15. Steuerung nach Anspruch 14,
dadurch gekennzeichnet,
dass eine Steuerfläche (28, 28') eines Stellventils (24,
51) der ersten Variationsvorrichtung (30, 30') mit dem
ersten Eingang (89) des Entlastungsventils (82) verbunden
10 ist und dass eine Steuerfläche (29, 29') eines
Stellventils (25, 52) der zweiten Variationsvorrichtung
(31, 31') mit dem zweiten Eingang (90) des
Entlastungsventils (82) verbunden ist
- 15 16. Steuerung nach Anspruch 15,
dadurch gekennzeichnet,
dass das Entlastungsventil (82) in Abhängigkeit von einem
an dem ersten oder zweiten Eingang (89, 90) anliegenden
Druck in eine erste bzw. zweite Position geschaltet ist,
20 wobei in der ersten Position der zweite Eingang (90) mit
einem Tankvolumen (11) und in der zweiten Position der
ersten Eingang (89) mit dem Tankvolumen (11) verbunden
ist.
- 25 17. Steuerung nach einem der Ansprüche 13 bis 16,
dadurch gekennzeichnet,
dass die erste und die zweite Hydromotoreinheit (5, 6)
jeweils zumindest zwei Hydromotoren (22, 22', 23, 23')
umfasst, von denen mindestens einer zur Änderung des
30 Schluckvolumens der Hydromotoreinheit (5, 6) zuschaltbar
und abschaltbar ist.
18. Steuerung nach einem der Ansprüche 13 bis 16,
dadurch gekennzeichnet,
35 dass die erste und die zweite Hydromotoreinheit (5', 6')
jeweils einen Verstellmotor (55, 56) umfasst.
19. Steuerung nach Anspruch 18,
dadurch gekennzeichnet,

dass das Auswahlventil (81) und das Entlastungsventil (82) zwischen jeweiligen Endpositionen kontinuierlich einstellbar sind.

5 20. Steuerung nach Anspruch 19,
dadurch gekennzeichnet,
dass die Stellventile (51, 52) kontinuierlich zwischen
zwei Endpositionen einstellbar sind.

10 21. Steuerung nach einem der Ansprüche 13 bis 20,
dadurch gekennzeichnet,
dass zwischen dem Auswahlventil (81) und dem
Entlastungsventil (82) ein Übersteuerventil (100)
vorgesehen ist, welches in seiner Ruheposition jeweils
15 einen ersten und einen zweiten Ausgang des Auswahlventils
(81) mit dem ersten bzw. zweiten Eingang (89, 90) des
Entlastungsventils (82) verbindet und das in einer
Übersteuerposition beide Ausgänge (87, 88) des
Auswahlventils (81) mit beiden Eingängen (89, 90) des
20 Entlastungsventils (82) verbindet.

22. Steuerung nach Anspruch 21,
dadurch gekennzeichnet,
dass sich das Entlastungsventil (82) in einer dritten
25 Position befindet, wenn das Übersteuerventil (100) in
seiner Übersteuerposition ist und in der dritten Position
des Entlastungsventils (82) dessen erster und zweiter
Eingang (89, 90) mit dem Tankvolumen (11) verbunden sind.

30 23. Steuerung nach einem der Ansprüche 13 bis 22,
dadurch gekennzeichnet,
dass jeweils eine Steuerventileinheit (80) in die erste
Hydromotoreinheit (5, 5') bzw. in die zweite
Hydromotoreinheit (6, 6') integriert ist.

35 24. Steuerung nach einem der Ansprüche 1 bis 23,
dadurch gekennzeichnet,
dass die Änderung des Schluckvolumens der ersten bzw.
zweiten Hydromotoreinheit (5, bzw. 6, 5' bzw. 6') in

Richtung kleineren Schluckvolumens durch eine entsprechende Änderung des Schluckvolumens der jeweils anderen Hydromotoreinheit (6, bzw. 5, 6' bzw 5') in Richtung größeren Schluckvolumens kompensiert ist.

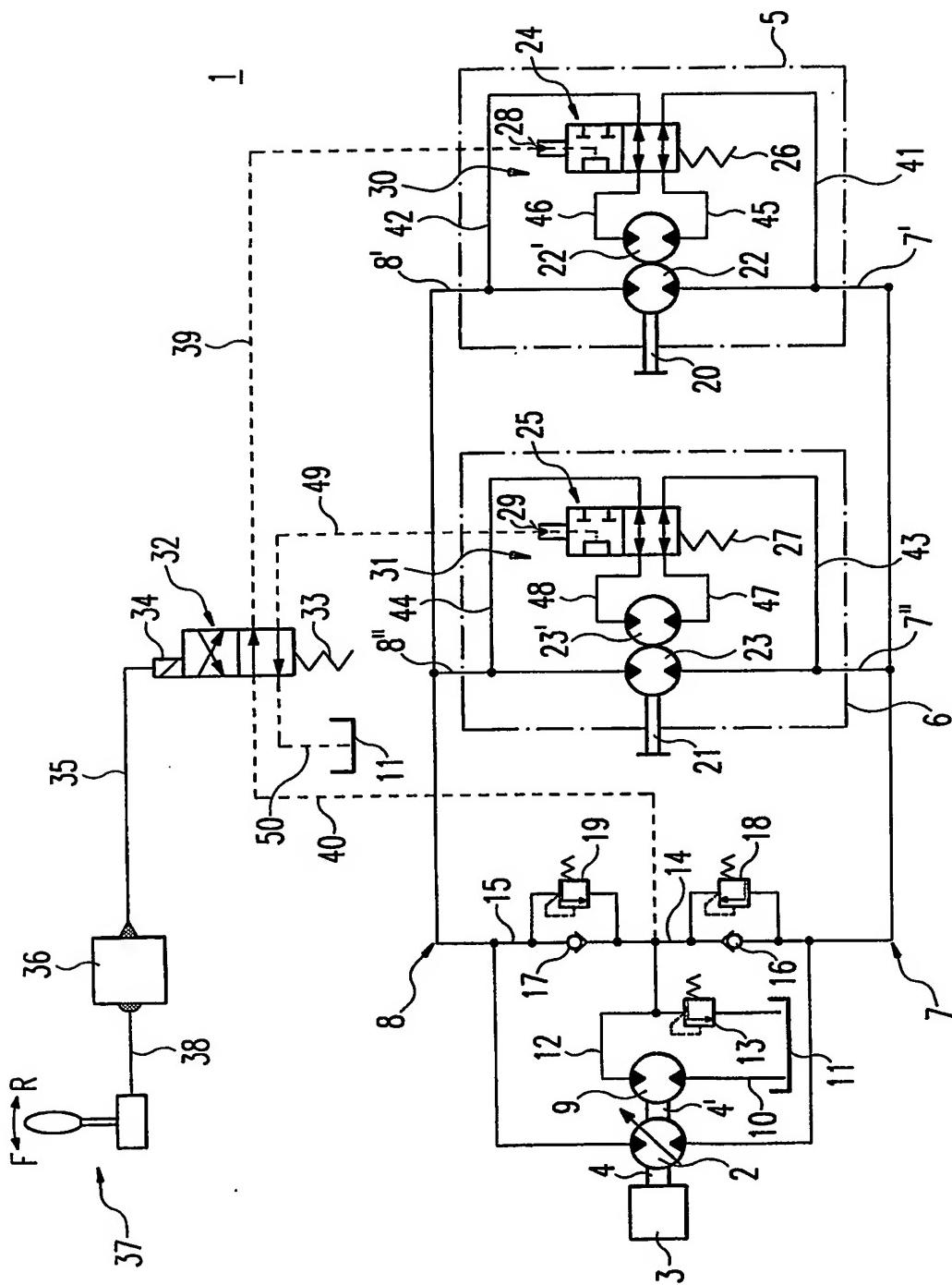


Fig. 1

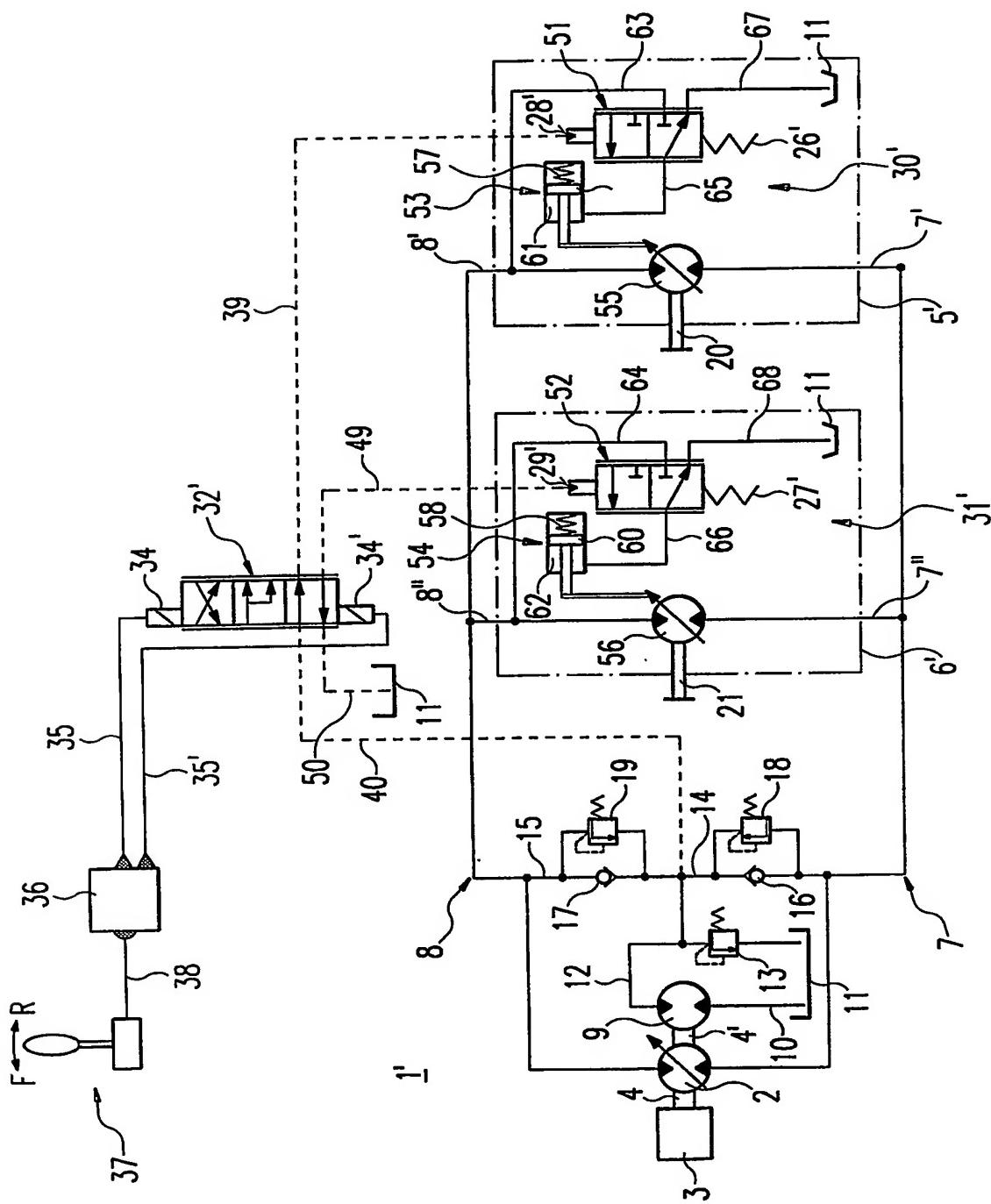


Fig. 2

3/7

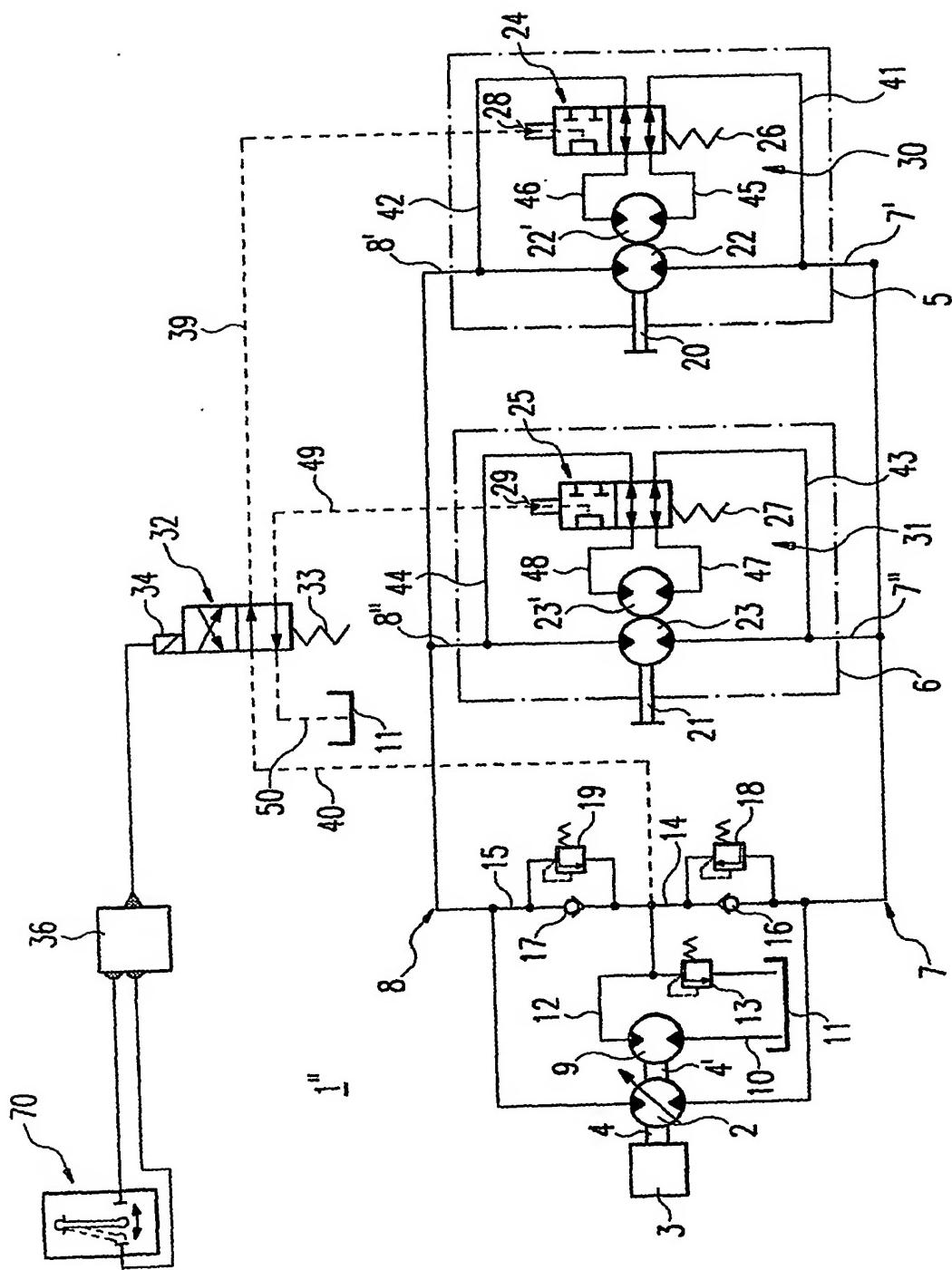


Fig. 3

4/7

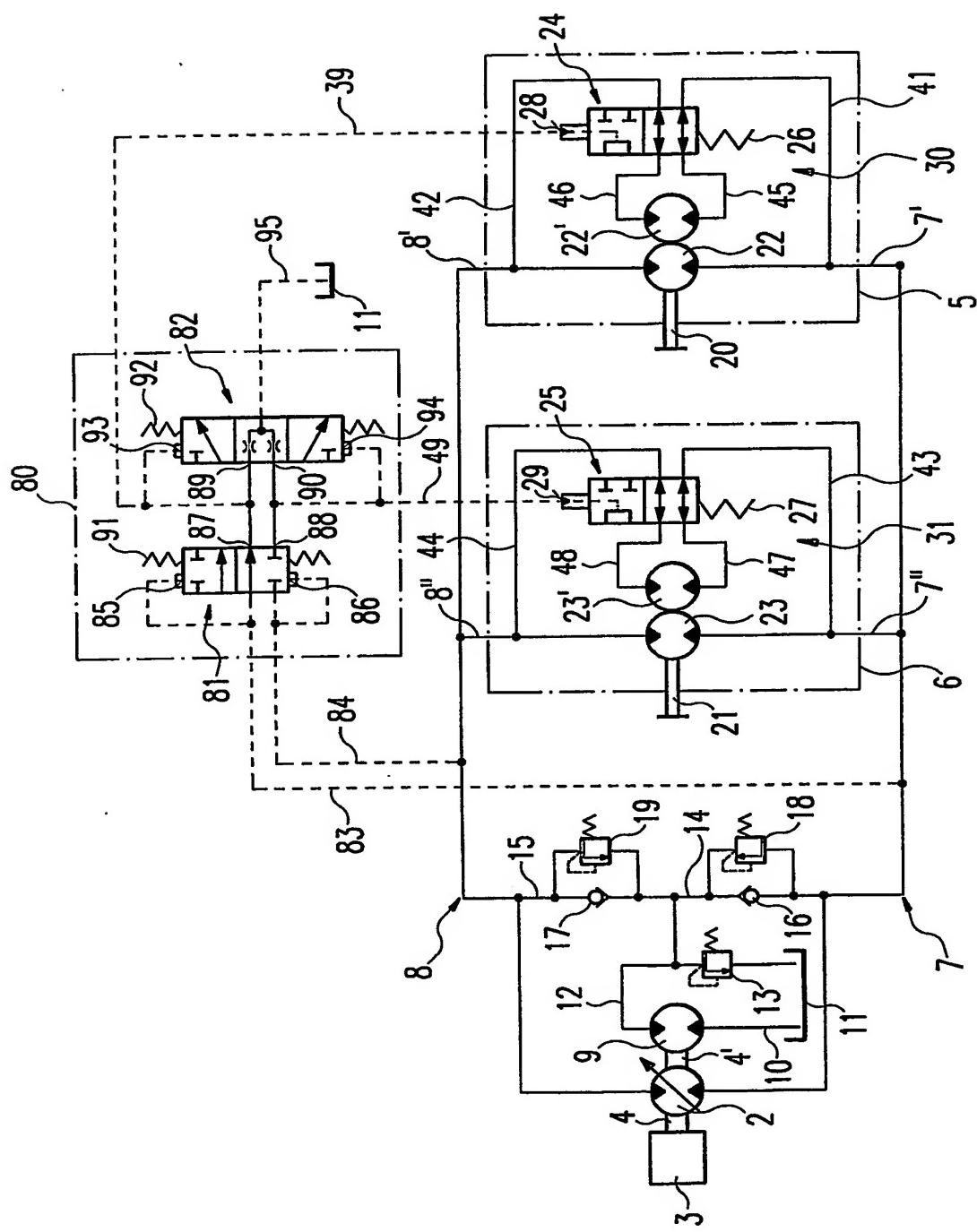
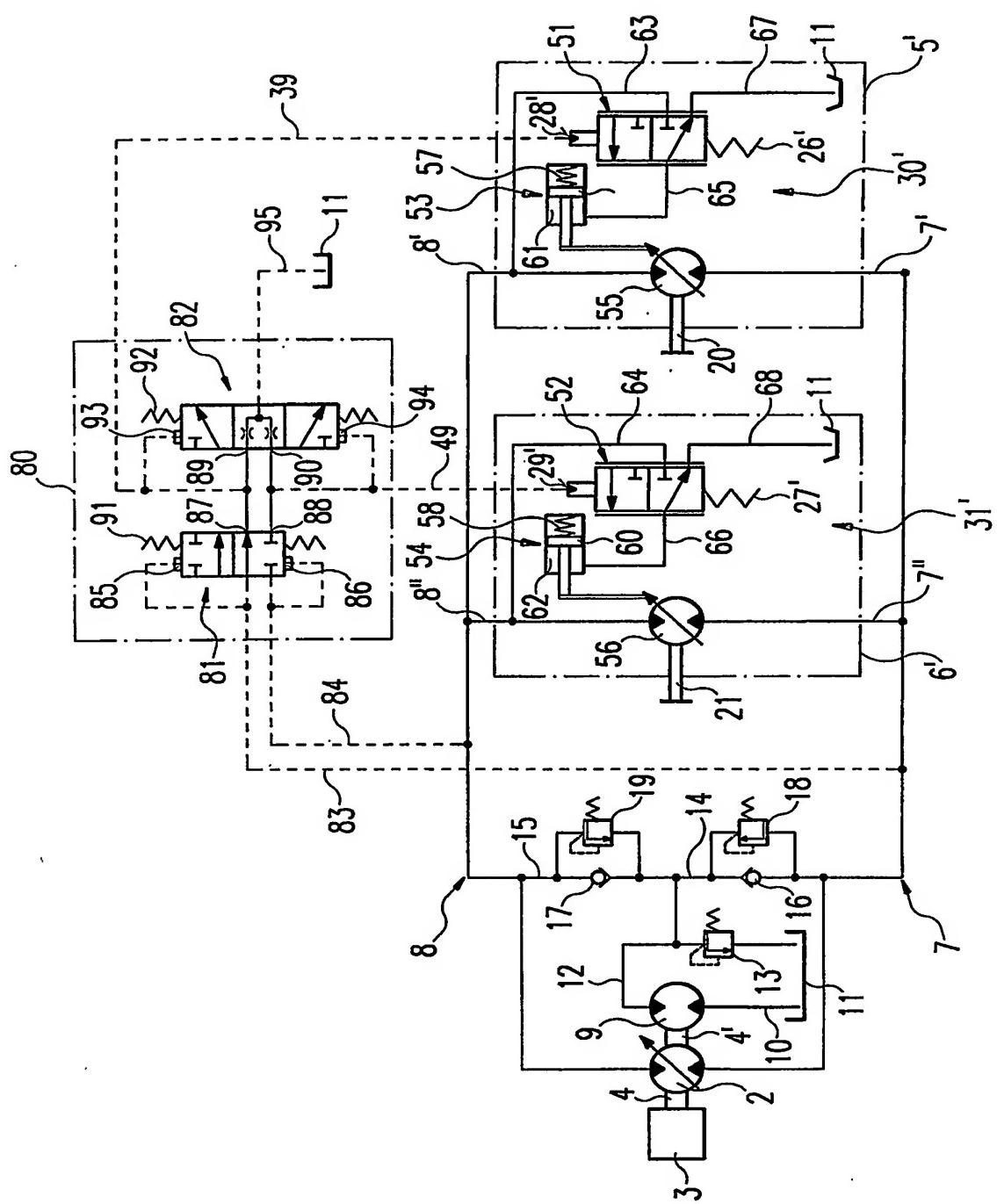


Fig. 4

5/7



5

6/7

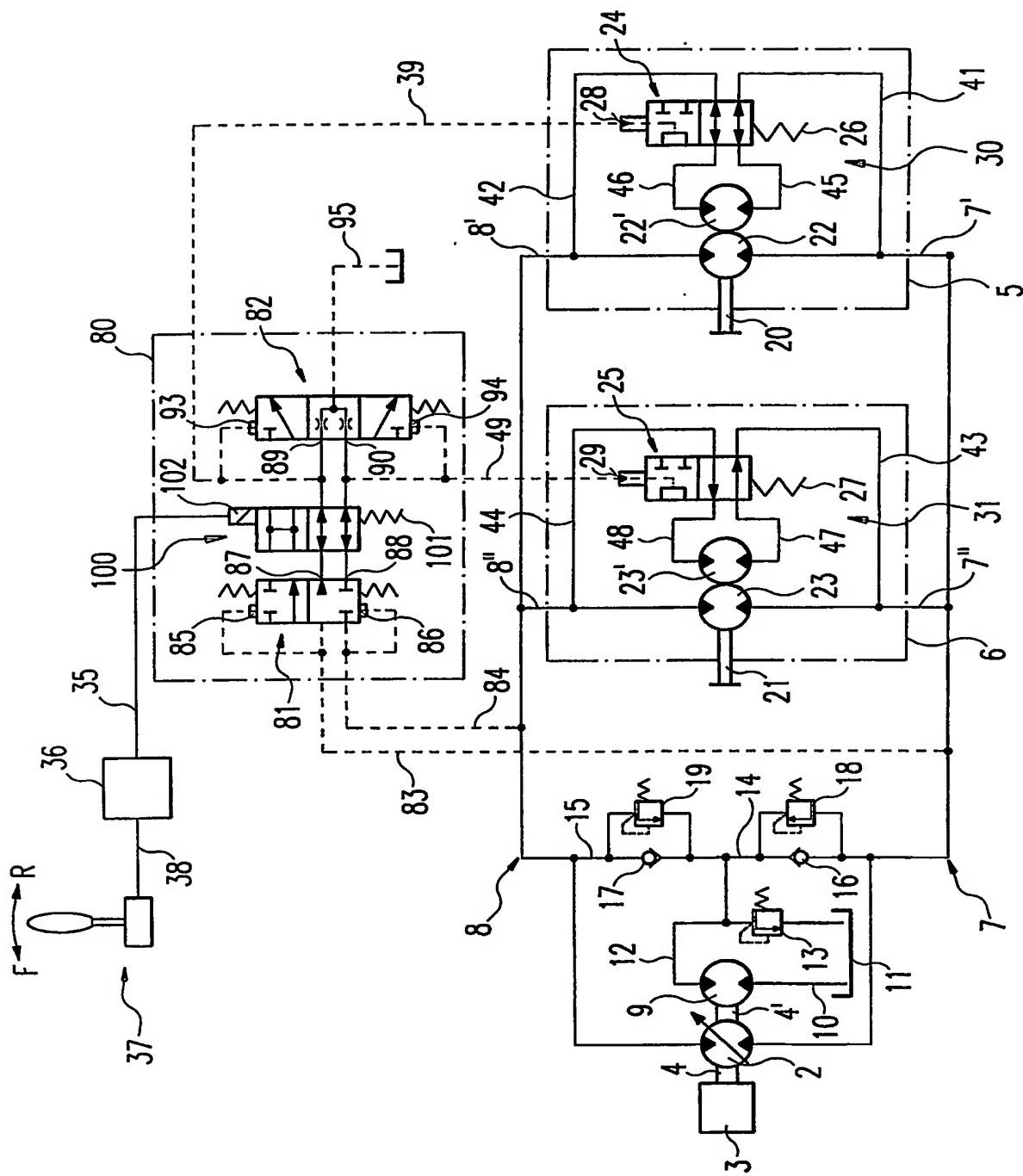


Fig. 6

7/7

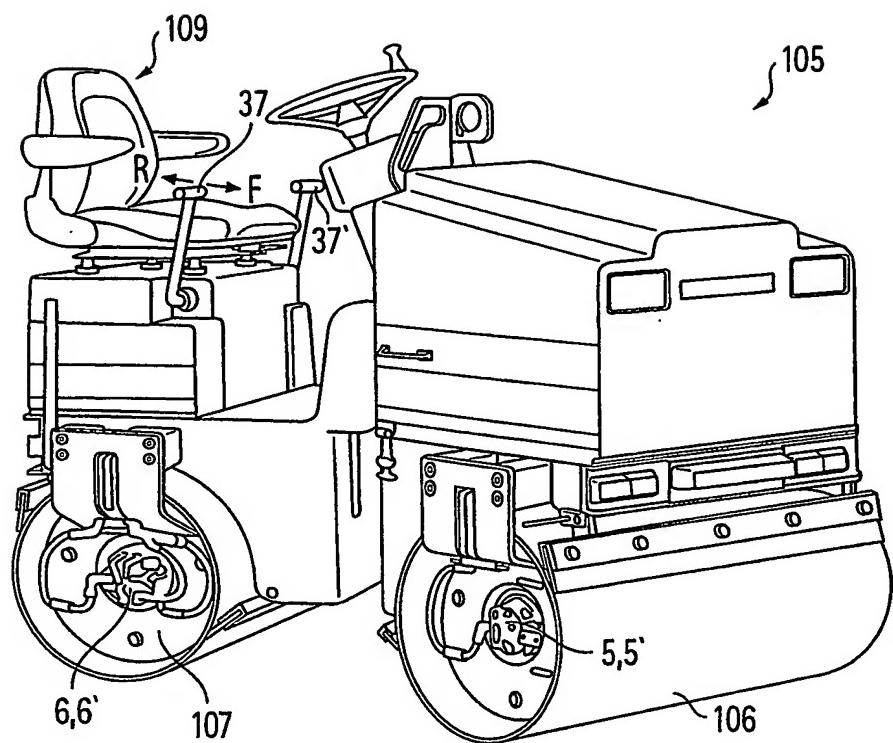


Fig. 7

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

PCT/EP03/10986

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER
 IPC 7 F16H61/42 B60K28/16 B60K17/356

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)
 IPC 7 F16H B60K

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	EP 0 226 844 A (HYDROMATIK GMBH) 1 July 1987 (1987-07-01) claims 1-17; figures 1,2 ----	1,13
A	EP 1 223 069 A (BRUENINGHAUS HYDROMATIK GMBH) 17 July 2002 (2002-07-17) cited in the application the whole document ----	1,13
A	DE 196 38 421 A (SAUER INC) 27 March 1997 (1997-03-27) cited in the application the whole document ----	2
A	EP 1 079 153 A (BRUENINGHAUS HYDROMATIK GMBH) 28 February 2001 (2001-02-28) the whole document ----	1-13 -/-

 Further documents are listed in the continuation of box C. Patent family members are listed in annex.

* Special categories of cited documents :

- *A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- *E* earlier document but published on or after the International filing date
- *L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- *O* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- *P* document published prior to the International filing date but later than the priority date claimed

T later document published after the International filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

X document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

Y document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.

& document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

Date of mailing of the international search report

5 March 2004

15/03/2004

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
 NL - 2280 HV Rijswijk
 Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
 Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Vogt-Schilb, G

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

PCT/EP/3/10986

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	US 4 976 332 A (HEIN THEO) 11 December 1990 (1990-12-11) column 1 -column 2, line 50; figure 1 -----	1,13

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

PCT/EP/10986

Patent document cited in search report		Publication date		Patent family member(s)	Publication date
EP 0226844	A	01-07-1987	DE	3543073 A1	11-06-1987
			DE	3664296 D1	17-08-1989
			EP	0226844 A1	01-07-1987
EP 1223069	A	17-07-2002	DE	10101748 A1	14-08-2002
			EP	1223069 A2	17-07-2002
DE 19638421	A	27-03-1997	US	5775453 A	07-07-1998
			DE	19638421 A1	27-03-1997
EP 1079153	A	28-02-2001	DE	19939474 A1	08-03-2001
			EP	1079153 A2	28-02-2001
US 4976332	A	11-12-1990	DE	3727690 A1	02-03-1989
			JP	1067470 A	14-03-1989

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

PCT/EP 03/10986

A. KLASIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES
IPK 7 F16H61/42 B60K28/16 B60K17/356

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierte Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole)
IPK 7 F16H B60K

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

EPO-Internal

C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie ^a	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	EP 0 226 844 A (HYDROMATIK GMBH) 1. Juli 1987 (1987-07-01) Ansprüche 1-17; Abbildungen 1,2 ---	1,13
A	EP 1 223 069 A (BRUENINGHAUS HYDROMATIK GMBH) 17. Juli 2002 (2002-07-17) in der Anmeldung erwähnt das ganze Dokument ---	1,13
A	DE 196 38 421 A (SAUER INC) 27. März 1997 (1997-03-27) in der Anmeldung erwähnt das ganze Dokument ---	2
A	EP 1 079 153 A (BRUENINGHAUS HYDROMATIK GMBH) 28. Februar 2001 (2001-02-28) das ganze Dokument ---	1-13
	-/-	

Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen

Siehe Anhang Patentfamilie

- * Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :
- *A* Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist
- *E* älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist
- *L* Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)
- *O* Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht
- *P* Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

- *T* Spätere Veröffentlichung, die nach dem Internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist
- *X* Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erforderlicher Tätigkeit beruhend betrachtet werden
- *Y* Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erforderlicher Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist
- *&* Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Datum des Abschlusses der Internationalen Recherche

Absendedatum des Internationalen Recherchenberichts

5. März 2004

15/03/2004

Name und Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde
Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

Vogt-Schilb, G

INTERNATIONALER FORSCHENBERICHT

PCT/EP 8/10986

C.(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	US 4 976 332 A (HEIN THEO) 11. Dezember 1990 (1990-12-11) Spalte 1 - Spalte 2, Zeile 50; Abbildung 1 -----	1,13

INTERNATIONALER RECHENBERICHT

PCT/EP/03/10986

Im Rechenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung		Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
EP 0226844	A	01-07-1987	DE	3543073 A1	11-06-1987
			DE	3664296 D1	17-08-1989
			EP	0226844 A1	01-07-1987
EP 1223069	A	17-07-2002	DE	10101748 A1	14-08-2002
			EP	1223069 A2	17-07-2002
DE 19638421	A	27-03-1997	US	5775453 A	07-07-1998
			DE	19638421 A1	27-03-1997
EP 1079153	A	28-02-2001	DE	19939474 A1	08-03-2001
			EP	1079153 A2	28-02-2001
US 4976332	A	11-12-1990	DE	3727690 A1	02-03-1989
			JP	1067470 A	14-03-1989